

PCT/JP 2004/007044

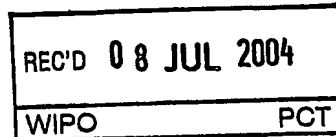
日 本 国 特 許 庁  
JAPAN PATENT OFFICE

18. 5. 2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日                      2 0 0 3 年   6 月 1 2 日  
Date of Application:



出 願 番 号                      特 願 2 0 0 3 - 1 6 8 1 0 7  
Application Number:  
[ST. 10/C]:                      [ J P 2 0 0 3 - 1 6 8 1 0 7 ]

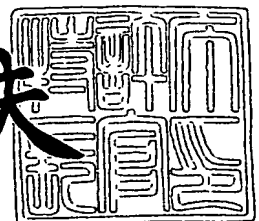
出 願 人                      日 本 精 工 株 式 有 限 公 司  
Applicant(s):

PRIORITY DOCUMENT  
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN  
COMPLIANCE WITH  
RULE 17.1(a) OR (b)

2 0 0 4 年   6 月 1 8 日

特許庁長官  
Commissioner,  
Japan Patent Office

今 井 康 夫



出証番号   出証特 2 0 0 4 - 3 0 5 2 6 1 4

【書類名】 特許願

【整理番号】 P045014

【提出日】 平成15年 6月12日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 F16C 33/66

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市鵠沼神明一丁目5番50号 日本精工株式会社内

【氏名】 武村 浩道

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市鵠沼神明一丁目5番50号 日本精工株式会社内

【氏名】 佐藤 正尚

【特許出願人】

【識別番号】 000004204

【氏名又は名称】 日本精工株式会社

【代理人】

【識別番号】 100105647

【弁理士】

【氏名又は名称】 小栗 昌平

【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100105474

【弁理士】

【氏名又は名称】 本多 弘徳

【電話番号】 03-5561-3990

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100108589

【弁理士】

【氏名又は名称】 市川 利光

【電話番号】 03-5561-3990

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100115107

【弁理士】

【氏名又は名称】 高松 猛

【電話番号】 03-5561-3990

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100090343

【弁理士】

【氏名又は名称】 栗宇 百合子

【電話番号】 03-5561-3990

## 【手数料の表示】

【予納台帳番号】 092740

【納付金額】 21,000円

## 【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 0002910

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 円筒ころ軸受

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 内輪軌道面を有する内輪と、外輪軌道面を有する外輪と、前記内輪及び前記外輪軌道面間に配された複数の円筒ころと、を備え、前記内輪と外輪の少なくとも一方は前記円筒ころの端面を接触案内するころ案内面を備えた鍔部を有する円筒ころ軸受であって、

前記円筒ころの直径を  $D_a$  とし、前記円筒ころの中心軸から径方向に  $0.40 D_a$  離れた前記円筒ころの端面を第一の位置、前記円筒ころの中心軸から径方向に  $0.35 D_a$  離れた前記円筒ころの端面を第二の位置としたとき、前記円筒ころの端面は、前記第一の位置と第二の位置間で前記鍔部のころ案内面と接触し、

前記円筒ころの端面は、前記第一の位置と前記第二の位置を通過する連続した曲線からなる凸状のクラウニング部を備え、

前記第一の位置と前記第二の位置を結ぶ直線と、前記円筒ころの中心軸と垂直な直線がなす角度  $\alpha$  は、 $\alpha \leq 0.5^\circ$  であることを特徴とする円筒ころ軸受。

【請求項 2】 前記角度  $\alpha$  は前記ころ案内面の開き角度  $\theta$  に対して、 $\alpha < \theta$  を満足し、且つ、前記円筒ころの端面における少なくともクラウニング部の表面粗さは  $0.02 \sim 0.15 \mu m R_a$  としたことを特徴とする請求項 1 に記載の円筒ころ軸受。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、自動車のトランスミッション等に用いられ、過大なアキシアル荷重を許容できる円筒ころ軸受に関し、特に、高速回転や低粘度の油を用いた場合、或いは、潤滑装置が故障して潤滑油が十分に供給できない場合でも、直ちに焼付きを生じさせない様に耐焼付き性を向上させた円筒ころ軸受の改良に関する。

【0002】

【従来の技術】

一般に、円筒ころ軸受では、複数の円筒ころを軌道輪の円周方向に案内するた

め、軌道輪の端部に鍔部を設け、この鍔部の内側面に形成されたころ案内面にころの端面を摺接させるように構成されている。また、自動車のトランスミッション等に用いられる円筒ころ軸受では、ラジアル荷重に加えてアキシアル荷重が負荷される。円筒ころ軸受がアキシアル荷重を受けて回転すると、円筒ころの端面が鍔部のころ案内面と接触する箇所にエッジロードのような局所的な応力が作用し、接触面に大きな摩擦が発生する。また、高速回転によりこの摩擦が顕著になると、摩耗や焼付きが発生して軸受の早期破損が起こる場合がある。

#### 【0003】

そこで、ころの端面と鍔部のころ案内面間の接触面圧ができるだけ一様になるように、ころの端面や鍔部のころ案内面にわずかなテーパやクラウニングを設けて、大きなエッジロードが生じないように構成している。

円筒ころ軸受の焼付き防止または低減技術としては、ころと鍔部の接触面同士粗さを向上させたり、接触面の位置をころの転動面と外輪（または内輪）の軌道面と同じ半径位置で接触させることによって、ころの端面と鍔部の滑りの影響を小さくする事が考えられる。

#### 【0004】

従来の技術としては、接触するころの端面と鍔部の粗さを改善して潤滑不良を防止するようにしたころ軸受が知られている（例えば、特許文献1参照。）。また、潤滑性能を向上させるため、相対移動方向とほぼ直交する方向に加工目を設けるようにしたころ軸受が知られている（例えば、特許文献2参照。）。また、ころの端面と接触する鍔部の接触領域に複数の微小凹部を設けて油膜形成維持を図ったころ軸受が知られている（例えば、特許文献3参照。）。さらに、滑りによる発熱を低減するため、ころが鍔部と接触する位置をころの外径面と同じになるように、ころの形状を変えたころ軸受が知られている（例えば、特許文献4参照。）。

#### 【0005】

また、ころの端面の面取り部と平面部との交点位置を、鍔面と研削用逃げ部との交点位置よりも、外輪鍔部では半径方向小径側で、内輪鍔部では半径方向大径側とすることにより、転がり接触部におけるころと鍔面内に油膜を確実に形成さ

せて焼付き防止または低減を図る技術も提案されている（例えば、特許文献5参照。）。

#### 【0006】

##### 【特許文献1】

特開平7-42746号公報（第2頁、第2図）

##### 【特許文献2】

特開平7-91452号公報（第3頁、第7図）

##### 【特許文献3】

特開平6-241235号公報（第2頁、第1図）

##### 【特許文献4】

特開平9-236131号公報（第2頁、第1図）

##### 【特許文献5】

特開2002-181053号公報（第3頁、第2図）

#### 【0007】

##### 【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、特許文献1, 2に示されるように粗さの改善や任意な加工目を設けることは、特殊な加工設備や加工時間の延長に伴うコストアップの問題や品質の安定性等に課題があった。一方、特許文献3, 4に示されるように、ころの形状や鍔部の形状を変える場合においても、ころの加工に伴うコストアップや内輪、外輪の加工追加によるコストアップが考えられる。

#### 【0008】

また、特許文献5に示された円筒ころ軸受にあっては、鍔面にクラウニングを施したり、あるいは、内輪鍔面ところの端面との接触部が、点を頂点とした円すいの外径面（内輪鍔面）と球面（ころの端面）との接触となるように構成されている。しかしながら、ころと鍔部の接触部に生じる接触楕円の長径の方向は軸受内輪の半径方向となるため、アキシアル荷重の大きさによってはこの接触楕円が内輪鍔面の逃げ溝、もしくは、鍔面の外径からはみ出してしまい、接触楕円と逃げ溝部との境界面、もしくは接触楕円と鍔面の外径部との境界面でエッジロードが発生するといった問題がある。

## 【0009】

さらに、上記接触円筒が鍔面の逃げ溝からはみ出すのを抑えるため、ころと鍔部との接触面である接触円筒の中心位置を鍔面の外径側に上げることが考えられる。しかしながら、この場合には、ころと鍔部間の滑りが大きくなるため、発熱量が増えてしまい軸受の温度上昇、鍔部のカジリや焼付き等が発生するという問題があった。

## 【0010】

本発明は、上記の問題を解決するため、軸受のサイズを大きくせずに、焼付き性能を改善し、許容回転数の向上を実現する円筒ころ軸受を提供することを目的とする。

## 【0011】

## 【課題を解決するための手段】

本発明の目的は、以下の構成によって達成される。

(1) 内輪軌道面を有する内輪と、外輪軌道面を有する外輪と、前記内輪及び前記外輪軌道面間に配された複数の円筒ころと、を備え、前記内輪と外輪の少なくとも一方は前記円筒ころの端面を接触案内するころ案内面を備えた鍔部を有する円筒ころ軸受であって、

前記円筒ころの直径を  $D_a$  とし、前記円筒ころの中心軸から径方向に  $0.40 D_a$  離れた前記円筒ころの端面を第一の位置、前記円筒ころの中心軸から径方向に  $0.35 D_a$  離れた前記円筒ころの端面を第二の位置としたとき、前記円筒ころの端面は、前記第一の位置と第二の位置間で前記鍔部のころ案内面と接触し、

前記円筒ころの端面は、前記第一の位置と前記第二の位置を通過する連続した曲線からなる凸状のクラウニング部を備え、

前記第一の位置と前記第二の位置を結ぶ直線と、前記円筒ころの中心軸と垂直な直線がなす角度  $\alpha$  は、 $\alpha \leq 0.5^\circ$  であることを特徴とする円筒ころ軸受。

(2) 前記角度  $\alpha$  は前記ころ案内面の開き角度  $\theta$  に対して、 $\alpha < \theta$  を満足し、且つ、前記円筒ころの端面における少なくともクラウニング部の表面粗さは  $0.02 \sim 0.15 \mu m R_a$  としたことを特徴とする (1) に記載の円筒ころ軸受。

## 【0012】

本発明によれば、鍔部のころ案内面と接触するころの端面の形状を上記のように構成することで、アキシャル荷重が円筒ころ軸受に負荷された際に、鍔部のころ案内面ところの端面との接触部の接触面圧を小さくすることができる。この結果、この接触部のPV値（接触面圧Pと滑り速度Vの積）が低減され、耐焼付き性を向上することができる。従って、上記構成によれば、軸受のサイズを大きくせずに、耐焼付き性を改善でき、許容回転数の向上を図ることができる。

なお、自動車用の円筒ころ軸受においては、円筒ころの外径が25mm以下であれば、円筒ころの軌道面及び端面の研削加工により、 $0.15\mu\text{mRa}$ 以下の表面粗さを満足することが可能となる。

#### 【0013】

##### 【発明の実施の形態】

以下、本発明の円筒ころ軸受の一実施形態を図に基づいて説明する。図1は、本実施形態に係る円筒ころ軸受の部分断面図であり、図2は、鍔部のころ案内面と円筒ころの端面とが接触する部分を示す要部拡大図である。

#### 【0014】

図1に示されるように、円筒ころ軸受1は、内輪2と、外輪3と、複数の円筒ころ4と、保持器5とを備えている。内輪2は、外周面の中間部に内輪軌道面2aを有しており、外輪3は、内周面の中間部に外輪軌道面3aを有している。内輪軌道面2aと外輪軌道面3aとの間には、保持器5によって円周方向に所定の間隔で保持された円筒ころ4が転動自在に配置されている。

#### 【0015】

内輪2の一端部及び外輪3の両端部には、円筒ころ4を内輪2及び外輪3の円周方向に案内するための鍔部6が設けられている。鍔部6は、その内側面に円筒ころ4の端面4aを接触案内するころ案内面7を備えている。図2（図示の例は内輪の鍔部）に示されるように、ころ案内面7は、円筒ころ4の軸方向に垂直な面に対して所定の鍔開き角度 $\theta$ だけ外側に開いて形成されている。円筒ころ4は、鍔部6のころ案内面7に端面4aを摺接させながら内輪軌道面2a上を転動する。

#### 【0016】



円筒ころ4の端面4aは、円筒ころ4の直径を $D_a$ とし、円筒ころ4の中心軸CLから径方向に $0.40D_a$ 離れた円筒ころ4の端面4aを第一の位置Aとし、円筒ころ4の中心軸CLから径方向に $0.35D_a$ 離れた円筒ころ4の端面4aを第二の位置Bとすると、第一の位置Aと第二の位置Bとの間で鍔部6のころ案内面7と接触するように形成されている。

#### 【0017】

円筒ころ4の端面4aは、第一の位置Aと第二の位置Bの2点を通り、曲率半径 $R$ の連続した曲線によって構成された凸状のクラウニング部4bを備えている。また、クラウニング部4bにおいて、第一の位置Aと第二の位置Bの2点を結ぶ直線と円筒ころの中心軸CLと垂直な直線とがなす傾斜角度 $\alpha$ は、次式に示されるように、 $0.5^\circ$ 以下であるように形成されている。

$$\alpha = \tan^{-1} \left\{ \frac{\text{（第一の位置Aでのころ落ち量 - 第二の位置Bでのころ落ち量）}}{0.05D_a} \right\} \leq 0.5^\circ$$

#### 【0018】

このように形成される端面4aのクラウニング部4bは、ヤング率が $10 \sim 500 \text{ MPa}$ の弾性砥石を用いた、だらし加工によって与えられる。また、円筒ころ4の端面4aにおける少なくともクラウニング部4bの表面粗さは、 $0.02 \sim 0.15 \mu\text{mR}_a$ としている。なお、円筒ころの端面4aは、中心部に円形の凹部4cが形成されると共に、転動面と隣接する部分に面取り部4dが形成されている。

#### 【0019】

本実施形態では、円筒ころ4の端面4a上の第一及び第二の位置A、B間を、鍔部6のころ案内面7と円筒ころ4の端面4aとが接触する接触域としたので、この接触域は鍔部の厚さのほぼ中央位置と対向し、耐アキシャル荷重を支承する上で最適な位置となる。

#### 【0020】

また、円筒ころ4の端面4aのクラウニング部4bは、第一の位置Aと第二の位置Bとの2点を通り、連続した曲線からなり、傾斜角度 $\alpha$ が $0.5^\circ$ 以下となるような形状としたので、アキシャル荷重が作用した際に接触域での接触面圧

を低下することができ、PV値を低下させることが可能となる。なお、本実施形態では、ころ案内面7の鰐開き角 $\theta$ に対して、円筒ころ4の端面4aの接触域における傾斜角度 $\alpha$ を小さく設定しており、傾斜角度 $\alpha$ と鰐開き角度 $\theta$ との関係により接触面圧を低下させるように調整している。

#### 【0021】

さらに、本実施形態では、従来のようにころの端面全体にクラウニングを設けずに、円筒ころ4の端面4a上の第一及び第二の位置A、B間のみを連続した曲線で形成しているので、加工時間が短くなりコストダウンが可能となるとともに、その部分のみを加工することになるため粗さも良好になり、耐焼付き性を向上することができる。なお、クラウニング部4bは、少なくとも第一の位置Aと第二の位置B間に亘って形成されていればよく、2点A、B間から両側に延びるように形成されてもよい。

#### 【0022】

なお、本実施形態では、内輪側の鰐部について説明したが、外輪側の鰐部も同様に構成することができる。また、鰐部は内輪、外輪に対して直接フランジ状に形成されたものに限らず、軌道輪とは別体の鰐輪により構成したものでもよい。又、鰐部は両鰐でも片鰐であってもよい。即ち、使用時にアキシアル荷重が一方方向にのみ加わるのであれば、アキシアル荷重が作用する側の端部にのみ、鰐部を設ければよい。例えば、図3に示したように、内輪2に軌道輪と別体の鰐輪10を設け、鰐輪10のころ案内面7と円筒ころ4の端面4aを上述のような構成としてもよい。

また、接触域は、円筒ころ4が鰐部6と接触した際に生じる接触楕円の少なくとも中心が第一及び第二の位置A、B間に位置する場合を含む。

#### 【0023】

##### 【実施例】

次に、円筒ころ4の端面形状が異なる円筒ころ軸受1を用いて回転性能試験を行った。なお、実施例1～3、比較例1、2に用いられた円筒ころ軸受1は、内径が45mm、外径が75mm、幅が20mmのサイズのものが用いられた。円筒ころ4は、直径Daが7.5mm、長さが13mmのものが用いられ、ころ数

を18個とした。また、保持器5として鉄製保持器が使用された。内輪2及び外輪3に設けられた鏝部6の鏝開き角度 $\theta$ は $0.5^\circ$ とした。

#### 【0024】

内輪軌道面2a、外輪軌道面3a及び鏝部6のころ案内面7の表面粗さは、研磨加工または超仕上げ加工により、 $0.05 \sim 0.20 \mu\text{mRa}$ とした。また、各実施例、比較例における円筒ころ4の転動面の表面粗さは、同じ $0.15 \mu\text{mRa}$ とした。さらに、各実施例、比較例における円筒ころ4の端面4aの表面粗さは、 $10 \sim 500 \text{MPa}$ のヤング率の弾性砥石を用いた、だらし加工により、表1に示した値となる。

#### 【0025】

各実施例及び比較例における円筒ころ4の端面形状は、例えば横型の直線形状機を用いて、縦倍率を1000倍程度、横倍率を20倍程度とすることで、図4に示されるように、その連続性や落ち量が各位置でわかるようになっている。

第一の位置Aである、ころ中心軸から径方向に $0.40D$ a離れた位置（ころ中心から3mmの位置）でのころ落ち量は、図4によって得られた2箇所のころ落ち量 $d1$ 、 $d1'$ の平均を算出することによって与えられる。また、第二の位置Bである、ころ中心軸から径方向に $0.35D$ a離れた位置（ころ中心から2.625mmの位置）でのころ落ち量は、図4によって得られた2箇所のころ落ち量 $d2$ 、 $d2'$ の平均を算出することによって与えられる。

各実施例、比較例における第一の位置Aと第二の位置Bでの平均ころ落ち量、2点A、Bの平均ころ落ち量から与えられた傾斜角度 $\alpha$ を表1に示す。なお、比較例1は、端面にクラウニング処理が施されていない円筒ころからなる。

#### 【0026】

【表 1】

	ころ中心軸から0.40Da (3mm)での平均落ち量	ころ中心軸から0.35Da (2.625mm)での平均落ち量	ころ端面での傾斜角度 $\alpha$ (°)	ころ端面での表面粗さ ( $\mu\text{mR}_a$ )	備考
実施例 1	5 $\mu\text{m}$	1.8 $\mu\text{m}$	0.49	0.15	
実施例 2	4 $\mu\text{m}$	1.9 $\mu\text{m}$	0.32	0.05	
実施例 3	2.5 $\mu\text{m}$	1.5 $\mu\text{m}$	0.27	0.1	
比較例 1	—	—	0	0.2	端面クラウニング無し
比較例 2	10 $\mu\text{m}$	6 $\mu\text{m}$	0.61	0.1	

## 【0027】

また、各円筒ころ軸受の回転評価試験は、以下の条件で行われた。

## &lt;試験条件&gt;.

軸受荷重  $F_r$ : 4500 N ( $C=45000$  N;  $P/C=0.1$ )

$F_a$ : 1000~3000 N

回転数  $N$ : 4000 rpm以上

供給油量 100 cc/min

## 【0028】

図5は、各実施例及び比較例におけるに回転評価試験の結果を示す。試験結果に見られるように、実施例1~3では、比較例1, 2に比べて十分な許容回転数を与えられた。即ち、接触域における、第一の位置Aと第二の位置B間に連続した曲線からなるクラウニング部4bを設け、第一の位置Aと第二の位置Bとを結ぶ傾斜角度 $\alpha$ を鰐開き角度 $\theta$ より小さい0.5°以下としたので、許容回転数を向上することができた。

## 【0029】

これは、実際の使用において、鰐部6ところ4の端面4aとの間に軸受すきまが存在するため、チルトの影響でころの姿勢が傾き、鰐部6のころ案内面7とこ

ろ 4 の端面 4 a との接触位置が上下に移動する。しかしながら、各実施例 1 ～ 3 では、ころ 4 の端面 4 a の接触域に上記のようなクラウニング部 4 b を設けたので、比較例 1, 2 と比べて接触面を大きくとることができる。その結果、各実施例 1 ～ 3 では、比較例 1, 2 に比べて接触面圧を低下させることが可能となった。

#### 【0030】

また、少なくともクラウニング部 4 b を含む端面 4 a の表面粗さを  $0.02 \sim 0.15 \mu\text{mRa}$  としたので、鍔部 6 のころ案内面 7 と円筒ころ 4 の端面 4 a との摩擦を低下させることが可能になると共に、油膜形成性が改善され、許容回転数が向上した。特に、実施例 2 では、端面 4 a の表面粗さを  $0.05 \mu\text{mRa}$  とすることにより、鍔部 6 ところ 4 の端面 4 a 間での発熱を低下させることが可能となり、許容回転数が向上している。

#### 【0031】

一方、比較例 1 では、円筒ころ 4 の端面 4 a にクラウニング処理が施されていないため、 $F_a = 1000\text{N}$  では、 $2000\text{rpm}$  で、 $F_a = 3000\text{N}$  では、 $500\text{rpm}$  で、内輪 2 の鍔部 6 に焼付き摩耗が発生した。これは、円筒ころ 4 の端面 4 a にクラウニング処理が施されていないため、鍔部 6 での面圧が上昇して焼付いたと考えられる。

また、比較例 2 では、円筒ころ 4 の端面 4 a にクラウニング処理が施されているが、鍔部 6 のほぼ中央部で端面 4 a と接触しているため、接触面積が小さく、局所的な接触により焼付きが発生した。

#### 【0032】

なお、本発明は、前述した実施例に限定されるものではなく、適宜、変形、改良、等が可能である。その他、前述した実施例における各構成要素の材質、形状、寸法、数値、形態、数、配置箇所、等は本発明を達成できるものであれば任意であり、限定されない。

#### 【0033】

本試験においては、S U J 2 の標準的な熱処理が行われたが、円筒ころ及び内外輪に浸炭及び浸炭窒化処理を施すことにより耐焼付き性を向上することができ

る。更に、材料として肌焼鋼を用いることで、残留オーステナイト量を20～45%とし、表面硬さをHv700～850とすることで更なる耐焼付き性を向上することができる。

また、保持器に関しては、更に高速回転となる使用の場合、プラスチック保持器を用いることにより、更に長寿命となる。また、保持器がないキーストンタイプの場合も同様な効果を有する。

### 【0034】

#### 【発明の効果】

以上説明したように、本発明によれば、アキシアル荷重が円筒ころ軸受に負荷された際に、鍔部のころ案内面ところの端面との接触部の接触面圧を低下させることができ、鍔部／ころ接触部のPV値（軸受面圧Pとすべり速度Vの積）を下げ、焼付きの発生を抑えることができる。従って、上記構成によれば、軸受のサイズを大きくせずに、耐焼付き性を改善でき、許容回転数の向上を図ることができる。

#### 【図面の簡単な説明】

##### 【図1】

本発明の実施形態に係る円筒ころ軸受の部分断面図である。

##### 【図2】

鍔部のころ案内面と円筒ころの端面とが接触する部分を示す要部拡大図である。

##### 【図3】

本発明の実施形態の変形例である円筒ころ軸受の部分断面図である。

##### 【図4】

直線形状機によって測定される、ころ端面の形状を示す概略図である。

##### 【図5】

本試験における、アキシアル荷重と内輪許容回転数の関係を示す図である。

#### 【符号の説明】

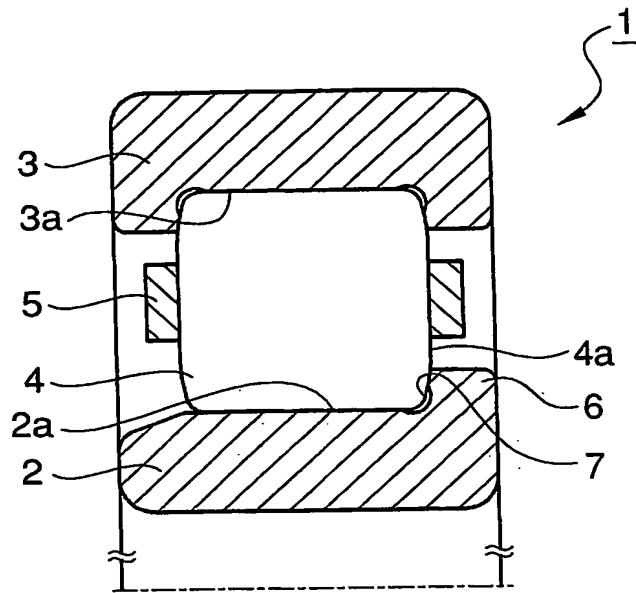
- 1 円筒ころ軸受
- 2 内輪

- 3 外輪
- 4 円筒ころ
- 5 保持器
- 6 鍔部
- 7 ころ案内面

【書類名】

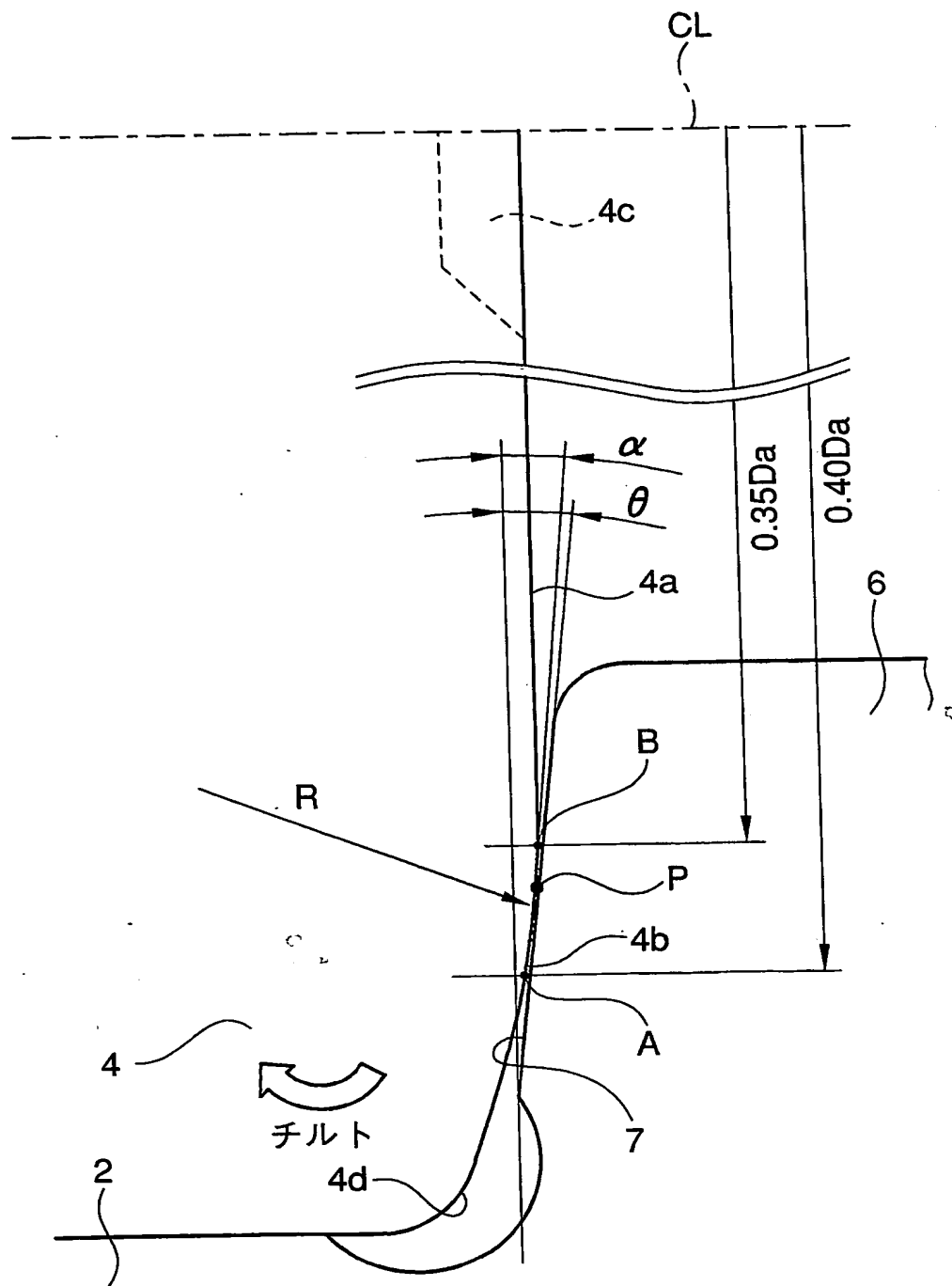
図面

【図 1】

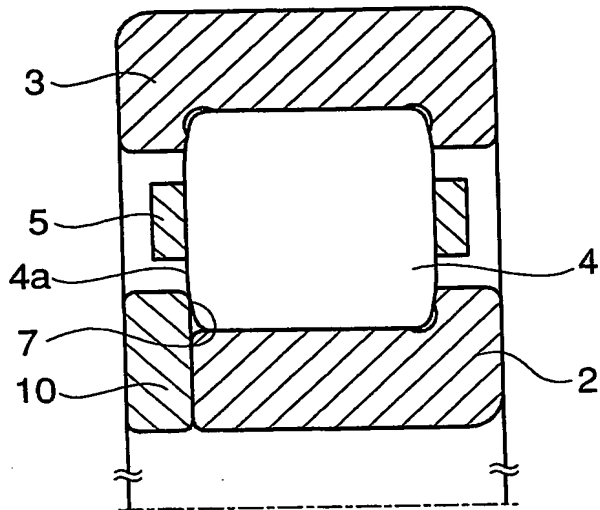




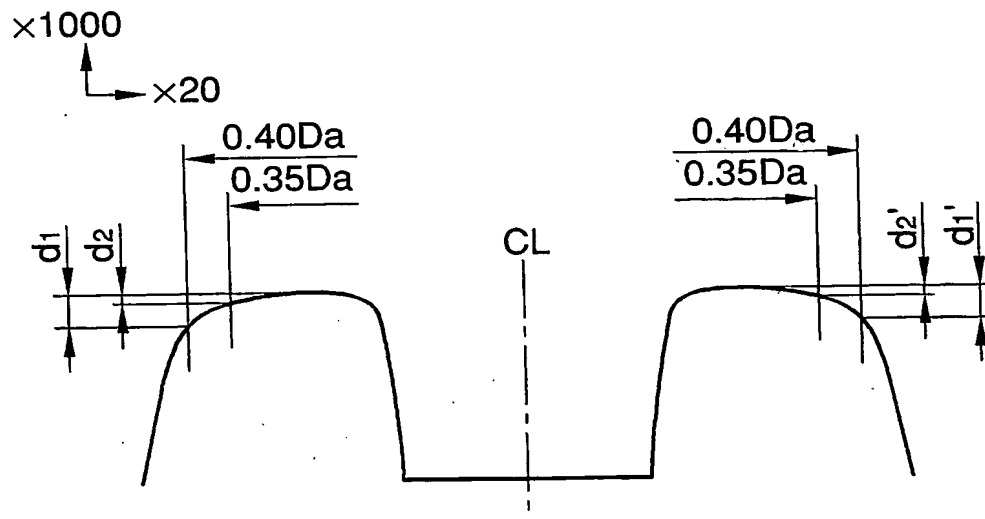
【図 2】



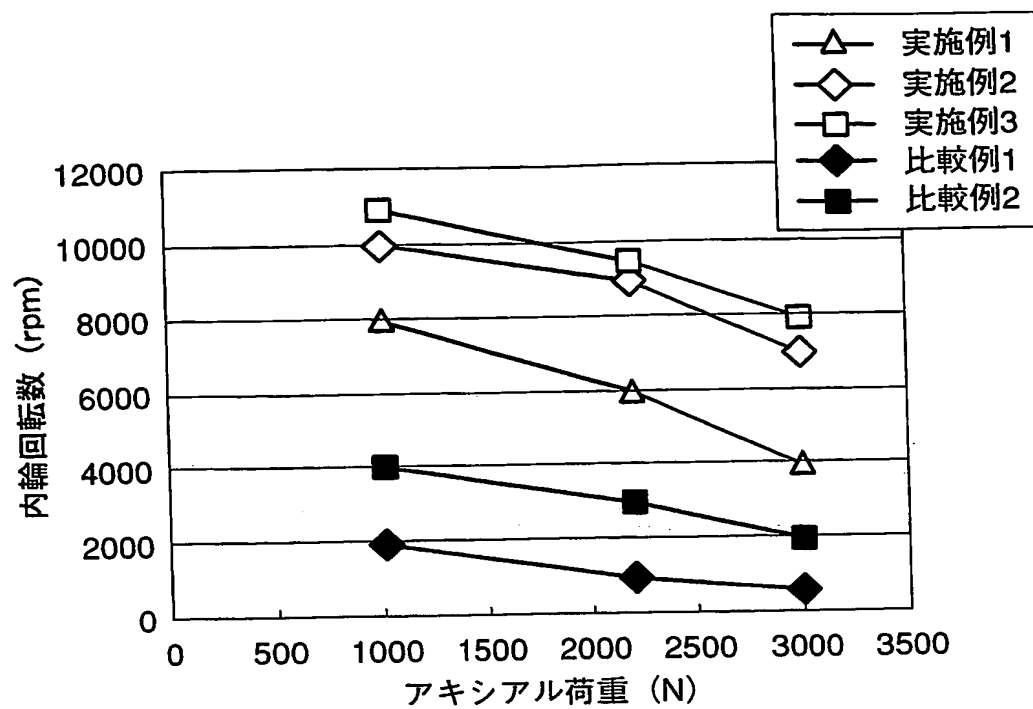
【図 3】



【図 4】



【図 5】



## 【書類名】 要約書

## 【要約】

【課題】 軸受のサイズを大きくせずに、耐焼付き性を改善でき、許容回転数の向上を図ることができる円筒ころ軸受を提供する。

【解決手段】 内輪（２）がころ（４）の端面を接触案内するころ案内面（７）を備えた鍔部（６）を有する円筒ころ軸受（１）であって、前記円筒ころ（４）の直径を  $D_a$  とし、前記円筒ころの中心軸から径方向に  $0.40 D_a$  離れた前記円筒ころの端面（４ a）を第一の位置（Ａ）、 $0.35 D_a$  離れた前記円筒ころの端面（４ a）を第二の位置（Ｂ）としたとき、前記円筒ころの端面（４ a）は、前記第一の位置（Ａ）と第二の位置（Ｂ）間で前記鍔部のころ案内面（７）と接触し、前記円筒ころの端面（４ a）は、前記第一の位置（Ａ）と前記第二の位置（Ｂ）を通過する連続した曲線からなる凸状のクラウニング部（４ b）を備え、前記第一の位置（Ａ）と前記第二の位置（Ｂ）を結ぶ直線と、前記円筒ころの中心軸と垂直な直線がなす角度  $\alpha$  は、 $\alpha \leq 0.5^\circ$  である。

【選択図】 図 2

特願 2003-168107

出願人履歴情報

識別番号

[000004204]

1. 変更年月日

1990年 8月29日

[変更理由]

新規登録

住所

東京都品川区大崎1丁目6番3号

氏名

日本精工株式会社